# PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

62-231824

(43)Date of publication of application: 12.10.1987

(51)Int.CI.

B60K 31/00 F02D 29/02

F02D 41/14

(21)Application number : 61-074705

(22)Date of filing:

61-074705 01.04.1986 (71)Applicant : MAZDA MOTOR CORP

(72)Inventor: FUJITA NAGAHISA

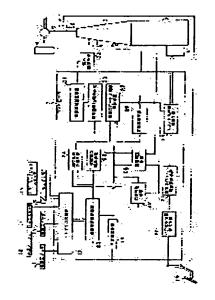
OKUNO ITARU KANEKO TADASHI

(54) CONSTANT SPEED TRAVEL CONTROL DEVICE FOR AUTOMOBILE

(57)Abstract:

PURPOSE: To carry out proper speed change control by carrying out down shift when the target driving force becomes above the maximum brake horsepower which can be generated on the high speed side speed change stage while carrying out up shift when the difference between the brake horsepower generated on the low speed side stage and said target driving force becomes above a defined value.

CONSTITUTION: A controller 7 has a final throttle opening operating means 27 which operates a throttle opening controlled variable based on signals from a vehicle speed detecting means 18, a travel resistance estimating means 24, a target driving force operating means 25, and a speed change judging means 26. In this speed change control, down shift is carries out when the target driving force becomes above the maximum brake horsepower on the high speed side speed change stage. And, shift up is carried out when the difference between the brake horsepower and the target driving force on the



Best Available Copy

low speed side speed change stage becomes above the set value. Thereby, the control of throttle can be carried out by estimating change in vehicle speed, reducing the effect of change in traveling conditions.

# **LEGAL STATUS**

[Date of request for examination]

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

# 卵日本国特許庁(JP)

①特許出願公開

# ⑫ 公 開 特 許 公 報 (A)

昭62-231824

@Int.Cl.4	識別記号	庁内整理番号		❸公開	昭和62年(1987)10月12日
B 60 K 31/00 F 02 D 29/02 41/14	320	D-8108-3D D-6718-3G D-7813-3G	<b>審査請求</b>	未請求	発明の数 1 (全10頁)

# ❷発明の名称 自動車の定速走行制御装置

②特 関 昭61-74705 ②出 関 昭61(1986)4月1日

広島県安芸郡府中町新地3番1号 マッダ株式会社内 永久 藤田 砂発 明 者 広島県安芸郡府中町新地3番1号 マッダ株式会社内 野 至 ⑦発 明 者 奥 広島県安芸郡府中町新地3番1号 マッダ株式会社内 金 子 忠志 70発 明 者 マッダ株式会社 広島県安芸郡府中町新地3番1号 ⑪出 願 人 弁理士 中村 稔 外5名 20代 理 人

### 明 組 者

1. 発明の名称 自動車の定速走行制御装置 2. 特許請求の範囲

吸気通路に設けられるスロットル弁と、良スロ ットル弁の開度を調整するアクチュエータと、車・ 両の実車速を検出する車速検出手段と、車両の目 標車速を設定する目標車速設定手段と、前記実車 速と目標車速との車速偏差を検出する偏差検出手 段と、前記偏差検出手及からの出力信号及び車両 の走行状態に基づき草両を目標車速に到達させる のに必要な目標駆動力を算出する目標駆動力演算 手段と、抜目標駆動力演算手段からの信号に基づ きスロットル弁の開度を算出するスロットル開度 演算手段と該スロットル開度演算手段からの出力 信号に基づいて実車速が目標車速に収束するよう に前記アクチュエータを作動させてスロットル開 皮を制御するフィードパック制御手段と、前記ス ロットル開度のフィードパック制御が行われてい る場合において前記目標駆動力が当該使用中の高

速側変速段で発生し得る最大軸出力を越えた時シフトダウンするとともにシフトダウン後の走行で使用される低速側変速段での発生軸出力と目 機駆動力との差が所定値を越えたときシフトアップを行う変速制御手段とを備えたことを特徴とする自動車の定速走行制御装置。

### 3.発明の詳細な説明

### (産業上の利用分野)

本発明は、予め設定された目標車速を維持して 車両を走行させるように制御する自動車の定速走 行制御装置に関する。

### (従来技術)

また、急な上り坂を走行しているような場合には、 タイマー設定時間を経過しても目標里速に到達し ない可能性があり、このような場合には、シフト アップ直後に再びシフトダウンを行わなければな らないこととなる。すなわち、上記特開 5 7 ー 19317号公報に開示されるようなタイマーを 用いて変速制御を行うようにした定速走行制御装 置では、適正な変速制御を行うことが出来ないと いう問題がある。

## (問題を解決するための手段)

本発明は、上記事情に鑑みて構成されたもので 設定された目標車速に維持するために、適正な変 速制御を行うことができる自動車の定途走行装置 を提供することを目的としている。

本発明の定速走行制御装置は吸気通路に設けられるスロットル弁と、該スロットル弁の開度を顕整するアクチュエータと、車両の実車速を検出する車速検出手段と、車両の目標車速を設定する目標車速設定手段と、前記実車速と目標車速との車速偏差を検出する偏差検出手段と、前記偏差検出

変速段の切り換え頻度を減少させ運転者に与える 不快感を軽減する目的で、車速が低下したときり セットされ、車速がほぼ前記段定車速まで復帰し たときセットされるタイマーを設け、このタイマ ーの設定時間だけ遅らせてオーバードライブに復 帰させるようにした定速走行制御装置が開示され ている。

# (解決しようとする問題点)

上記特開昭 5 7 - 1 9 3 1 7 号公報に開示されれる定連走行装置では、いったんシフトダウかわらには、の変化にかかりであるとタイマーが作動し、クイマーの設定行が、クイマーの設定行が、クイマーのし、を行うととは、ションを行うととなり、燃費の面でも好ましくなり、燃費の面でも好ましくなり、燃費の面でも好ましくなり、燃費の面でも好ましくなり、燃費の面でも好ましくなり、燃費の面でも好ましくなり、燃費の面でも好ましたなり、燃費の面でも行うことなり、燃費の面でも行うことなり、燃費の面でも行うことなり、燃費の面でも行ってとなり、

さらに、本発明の定速走行制御装置は、前記スロットル開度のフィードバック制御が行われている場合すなわち、定速走行制御が行われている場合において前記目標駆動力が当該使用中の高速の変速段で発生し得る最大輸出力を越えた時ッフトグウンするとともにシフトグウン後の走行駆動力とは感覚を越えたときシフトアップを行う変速制御手段とを備えている。

この場合シフトアップ時の輸出力は、シフトダ

# 特開昭62-231824 (3)

ゥン時の軸出力よりも、小さく設定される。

本発明によれば、まず、実車速と目標車速との 車速偏差が求められ、次にこの偏差と車両の走行 状態すなわち、路面の勾配、路面抵抗等を勘案 で車両を目標車速に到達させるために必要な駆動 力が求められる。そして、この駆動力の大きさに 応じてスロットル弁の開度が決定され、実車を介し でスロットル弁の開度が制御されるようになって いる。

この場合、好ましくは、本発明の定速定行装置は、目標車速と車速偏差の大きさとに応じた目標車速に収束させるに必要な駆動力のマップを備えており、このマップに基づいて基本的な必要駆動力の値が得られるようになっている。そして駆動力の値を走行状態を考慮して補正することによって得られる最終的な目標駆動力に基づいて決定される。

(発明の効果)

は、車速変化を予測してスロットル開度制御を行うことができ、従来の車速変化そのものに着目した変速制御に比べ、路面勾配、路面抵抗等の走行条件の変化の影響を極力少なくすることができる。すなわち、本発明により、適正な変速制御を行うことができる。

### (実施例の説明)

以下、図面を参照しつつ本発明の実施例について説明する。

第1回には、本発明の1実施例に係る定速走行 装置の制御系が概略的に示されている。本例のする 両しは、エンジン2と、該エンジン2に連結改 る自動変速機3とを備えており、該自動変速機3 には車輪4を駆動するための駆気無いな る。エンジン2は通常の形式の吸気系への吸気では り、この吸気系の吸気通路には燃烧室への吸ス を制御するスロットル弁が設置される。このトル テットル弁の開度を調整するために、スロット クチュエータ6が設けられる。そして、本例の車 同1は、好ましくはマイクロコンピュータを含ん 本発明によれば、定速走行制御中の変速制御は 定速走行を維持するのに東両に必要な駆動力すな わち目機駆動力と当該走行変速段において発生し 得る最大駆動力すなわち、最大輸出力の大きさに 基づいて行われる。この場合、自動変速機におい て高速側変速段から低速側変速段への変速操作す なわち、シフトダウンは目標駆動力が当該定速走 行において使用されている高速側変速段で最大輸 出力を越えた場合に行われる。

そして、シフトダウン後上記低速側変速段から 高速側変速段への復帰すなわち、シフトアップは、 低速側変速段での走行において発生する輸出力と 目標駆動力との差すなわち余裕駆動力が予め設定 された値よりも大きくなったとき、行われるよう になっている。

上記のように本発明の定途走行制御装置では、 目様駆動力と車両の軸出力との関係に着目して変 速制御をおこなうようになっており、この場合、 目様駆動力と軸出力との関係の変化は車速変化に 先行して生じる。この結果、本発明の変速制御で

で構成されるコントローライを備えており、アクチュエータ6はコントローライからの命令信号によって作動するようになっている。また、自動変速機3には、作動中の変速段を検出するギアポジションセンサ8が取りつけられており、検出された変速段を示す信号はコントローライに入力されるようになっている。

# 特開昭62-231824 (4)

( :

オンになるメインスイッチ14、制動動作が行われた場合には定速走行制御を解除するためのブレーキスイッチ15、及び自動変速機3がニュートラルになっている場合に定速走行制御を解除するトランスミッションスイッチ16からの信号がそれぞれ入力される。

手段18からの信号に基づき、車両の目標区助力 を演算する目標区助力演算手段25、さらに車速 検出手段18、走行抵抗予測手段24、及び目標 車駆助力演算手段25からの信号に基づいて自助 変速機の適性な変速段を決定する変速判定手段2 6、をそれぞれ備えている。

また、コントローラ7は車速検出手段18、走行抵抗予例手段24、目標駆動力演算手段25、及び上記変速判定手段26からの信号に基づき、定速走行制御に必要な最終的なスロットル開度演算手段27を備えており、この最終スロットル開度演算手段27からの信号を、スロットル開度制御手段28を介してスロットルアクチュエータ6に出力する。

さらに、コントローラでは変速判定手段からの 信号に基づき自動変速機の変速段を制御する変速 制御手段29を備えており、この変速制御手段2 9からの信号は変速アクチュエータ6に入力され るようになっている。

また、コントローラ7は走行抵抗予勝手段24、

及び目標駆動力演算手段25からの信号に基づき、 目標空燃比を演算する目標空燃比演算手段30を 備えており、目標空燃比演算手段30からの信号 は燃料噴射補正手段31に入力されて燃料噴射補 正手段31は、パワーエンリッチを禁止するう に燃料噴射手段32に対して、命令信号が出力す るようになっている。また、スロットル開皮制御 手段28からの信号は勾配検出手段22及び変速 判定手段26にも入力されるようになっている。

以下、本例の制御について説明する。 第2図には、本例の制御のメインフローチャー

第2図には、本例の制御のメインフローチャー トが示されている。

コントローラ 7 はまず、システムを初期化するとともに車速センサ 1 0、ギアポジションセンサ 8、アクセルペダル 1 9、加速スイッチ 1 1、減速スイッチ 1 2、復帰スイッチ 1 3、メインスイッチ 1 4、ブレーキスイッチ 1 5、及びトランスミッションスイッチ 1 6 等からの信号を読み込み、これらの信号を A / D 変換する。次に、コントローラ 7 は、アクセル位置検出手段 2 0 によって A

/D変換されたアクセル位置信号を基本スロットル開度 ル開度演算手段21により、基本スロットル開度 (THOBJB)を波算する。

次に、コントローラ7は、第3図及び第4図に示される定速走行制御サブルーチンを実行し定速走行制御に必要なスロットル開度量(THASC) を算出する。

そして、基本スロットル開度(THOBJB)と定速走行制御用スロットル開度量(THASC) とを比較し、スロットル開度量(THASC) が大きい場合には、該スロットル開度量(THASC) を目標スロットル開度(THOBJ) に設定してスロットル制御を行い、基本スロットル開度(THOBJB)が大きい場合には、基本スロットル開度(THOBJB)を目標スロットル開度(THOBJ) に設定して、スロットル制御を行う。

つぎに、定速走行制御について説明すれば、第3回において、コントローラ7はメインスイッチ14、ブレーキスイッチ15(ブレーキ不作助時オン)及びトランスミッションスイッチ16ニュウトラルでなく、いずれかの変速段に入っている

ときオン)がオンになっており、かつ減速スイッチ 1 2、または、加速スイッチ 1 1 が操作中でない場合において定速走行制御を行うようになっている。

車両が上記定速走行制御開始条件を満足している場合には、コントローライは、第7図に示されるサブルーチンを実行し、目標車速(VSOBJ) を設定して、定速走行制御を行う。

また、加速スイッチ11が操作されている場合は、コントローライはその操作ごとに目標車速(VSOBJ)を一定値だけ増加させ、減速スイッチ12が操作されている場合には、その操作毎に一定値だけ減少させる。さらに、復帰スイッチ13が操作された場合には、所定のメモリに記憶されている記憶車速(MRVS)を目標車速(VSOBJ)に設定して定速走行制御を開始する。

つぎに、コントローラ 7 はタイマー設定時間毎 に第 6 図に示されるサブルーチンを実行して路面 勾配を算出する。

つぎに、所定時間経過毎に以下に説明する定速

じるようにして現在の目標駆動力(TROBJ) を修正する。

次に、コントローラ 7 は、最終目標駆動力(TRD BJ) を算出するために積分データ(DI)から積分要素(I) を計算する。そして、上記比例制御と同様に目標車速(VSOBJ) が実車速(VSR) より大きい場合には、積分要素パラメータ(MKINT) に積分要素(I) を加え、実車速(VSR) が目標車速(VSOBJ) よりも大きい場合には積分要素パラメータ(MKINT)から、積分要素(I) を練じるようにして現在の目標駆動力(TROBJ) を修正する。

つぎに、自動変速機用のオイル温度により、動力伝達効率が変化するためコントローラ 7 は、上記オイル温度が低い程目模駆動力(TROBJ) を大きくする補正係数 K。を算出し、この補正係数 K。を目標駆動力(TROBJ) に乗じてこれを補正する。

つぎに、コントローラ 7 は第 6 図に示すサブルーチンから求められた路面勾配と第 5 図のサブルーチンより求められた実車速(VSR) とを用いて第 7 図の割り込みサブルーチンから得られる車両の

走行制御ルーチンを実行する。すなわち、所定時間を適したとき、コントローラ7は第5図にしめされる割り込み実行サブルーチンにより算出された実車速(VSR) と目標車速(VSOBJ) とを比較し、続いて、実車速(VSR) と目標車速(VSOBJ) との偏差(DEFVS) を演算する。

そして、車速偏差(DEFVS) が、所定値、本例では、15 Km/b を越えた場合には、定速走行制御を停止するとともに、定速走行制御用スロットル開度量(THASC)、目標車速(VSOBJ)及び積分要素パラメータ(MKINT)を初期化する。

車速偏差(DEFVS) が15 Km/h 以内である場合には、最終目標駆動力(TROBJ) を算出するための比例要素(P) を計算する。この場合比例要素(P) は車速偏差(DEFVS) に所定の比例データ(DP)を掛けることによって求められる。続いて、目標車速(VSOBJ) が実車速(VSR) より大きい場合には、目標駆動力(TROBJ) に比例要素(P) を加え、実車速(VSR) が目標車速(VSOBJ) よりも大きい場合には、目標駆動力(TROBJ) から、比例要素(P) を減

予測抵抗(RLDAD) により、さらに目標駆動力(TRO BJ) を補正して、最終目標駆動力(TROBJ) 算出す る。

つぎに、コントローラ7は第8図に示される変速制御サブルーチンを実行して、現在の車両の走行状態に応じた自動変速機の最適の変速段(GPR)を決定する。

つぎに、コントローラ?は、上述の手順で得られた最終目標駆動力(TROBJ)、実車速(VSR)及び最適変速及(GPR)に基づいて定速走行制御用スロットル開度量(THASC)を算出する。この場合、コントローラ?は、最終目標駆動力(TROBJ)、実車速(VSR)、及び定速走行制御用スロットル開度量(THASC)との関係を示すマップを各変速及ごとに備えており、このマップを用いて当該変速役における定速走行制御用スロットル開度量(THASC)を決定する。

第3回及び第4回の走速走行制御サブルーチンにより算出された定速走行制御用スロットル開 変量(THASC) は第2回のメインルーチンにおいて

### 特開昭62-231824 (6)

所定の条件を充足する場合には、目標スロットル開度(THOBJ) として採用され、第10図に示す割り込みルーチンの実行によりスロットル開度が定速走行制御用スロットル開度量(THASC) に収束するようにスロットル開度制御手段すなわち、スロットルアクチュエータ6を介してスロットル制御が行われる。

つぎに、第3図及び第4図の定速走行制御サブルーチンにおいて使用される変数を求める手順について、説明する。

第5 図には、車両の実車速(VSR) を求めるための割り込みルーチンのフローチャートが示されている。コントローラ 7 は実車速(VSR) を算出するに当たって、車速センサ1 0 からのパルス信号を読み込んで車速パルス周期(VST) を計削する。つぎに、この車速パルス周期(VST) を平均化処理して、実車速(VSR) を算出する。

第6図には、路面勾配検出サブルーチンのフローチャートが示されている。

第6図において、コントローラ7は、過去T秒

配(RAMP)に基づき、マップを用いて予測走行抵抗(RLOAD) を求める。つぎに、彼分要素パラメータ(MKINT) の初期値を設定するとともに、実車速(VSR) を記憶車速(MRVS)として所定の配憶場所に格納する。また、運転者によって設定された車速値を目標車速(VSOBJ) として記憶する。

第8図を参照すれば、自動変速機3の変速及(G PR) を設定するための、変速制御サブルーチンの フローチャートが示されている。

このルーチンにおいては、コントローラ 7 は、まず、ギアポジションセンサ 8 からの信号により、現在の変速及(GPR) を検出する。つぎに、コントローラ 7 は、実車速(VSR) と各変速及(GPR) での発揮し得る最大駆動力(TRMAX) との関係を示すマップから当該変速及における最大駆動力(TRMAX)を求める。そして、当該変速及の最大駆動力(TRMAX)を求める。そして、当該変速及の最大駆動力(TRMAX)が目標駆動力(TROBJ) より小さい場合にはその変速及を維持して所要の駆動力を確保するのは不可能であるので、変速機 3 の変速制御手及すなわち、変速アクチュエータ 9 に対してシフトダウ

間の平均車速(VSE) 及び、過去T砂間の平均スロットル開度(THE) を計算する。つぎに、上記平均車速(VSE) 及び平均スロットル開度(THE) に基づいてその間の平均駆動力(TRACE) 及び勾配がない状態での走行抵抗(RROAD) を求める。

次に、コントローラ 7 は、平均駆動力 (TRACE) と上記走行抵抗 (RROAD) との差を求め、この値を 単位車両重量当たりに生じると予測される加速度 すなわち、仮想加速度(ACCV)と設定する。

また、コントローライは、過去下秒間の車速変化(VSD) を算出し、さらに単位時間当たりの速度変化すなわち、平均加速度(ACCE)を求める。

そして、仮想加速度(ACCV)と平均加速度(ACCE) との差を重力加速度で割って路面勾配(RAMP)を求める。

第7図には、車両の予測抵抗(RLOAD) 、目標車速(VSOBJ) 、及び記憶車速(MRVS)を求めるサブルーチンが示されている。

第7図において、コントローラ7は、第5図で 得られた実車速(VSR) 及び第6図で求めた降面勾

ンを行うように命令信号をおくる。

また、当該変速段の最大驱動力(TRMAX) が目標 駆動力(TROBJ) より大きい場合には、コントロー ラでは、その変速段における余裕駆動力(ST R) すなわち、最大駆動力(TRMAX) と目標駆動力 (TROBJ) との差を計算し余裕駆動力が一定値を越 える場合には、余裕駆動力が十分であるとして、 シフトアップ信号を変速アクチュエータ9に出力 する。なお、余裕駆動力が十分でない場合には、 変速段は変更されない。

第9図には、空燃比制御サブルーチンのフローチャートが示されており、このルーチンでは、コントローラ7は、目標駆動力(TROBJ)及び実車速(VSR)の値に基づき、マップを用いて目標空燃比(AFOBJ)を求める。

そして、この目標空燃比(AFOBJ) の値により、 現在の運転状態がパワーエンリッチ条件を満足し ているかどうか、を判断する。しかし、本例の制 御では、定速走行制御を行う場合には、パワーエ ンリッチを行わないこととしていので、燃料噴射

# 特開昭62-231824(ア)

手段に対してパワーエンリッチ禁止信号をおくる。 以上のように、本例の定速走行制御においては 車両の輸出力に着目して変速制御をおこなうよう にしているので、従来のように、単純に車速に応 じて変速制御を行うもの、あるいは、タイマーを 用いる形式のものに比べて走行条件による影響が 少なく、従って直正な変速制御を行うことができ る。

### 4.図面の簡単な説明

第1図は、本発明の1実施例に係る定速走行装置の制御系統図、第2図は、第1図の装置を用いて制御のメインルーチンのフローチャート、第3図及び第4図は本発明の1実施例に係る定連走行制御を行うためのサブルーチンののローチャート、第6図は、車両のチ側走行抵抗、目標車速、記憶車を算出するためのサブルーチンのフローチャート、第8図は、走行状態に応じて最適の変速を

計算する変速制御サブルーチンのフローチャート、第9図は、パワーエンリッチを禁止するための空燃比制御サブルーチンのフローチャート、第10図は、スロットル開度制御実行ルーチンのフローチャートである。

8……ギアポジションセンサ、

9……変速アクチュエータ、

10……車速センサ、11……加速スイッチ、

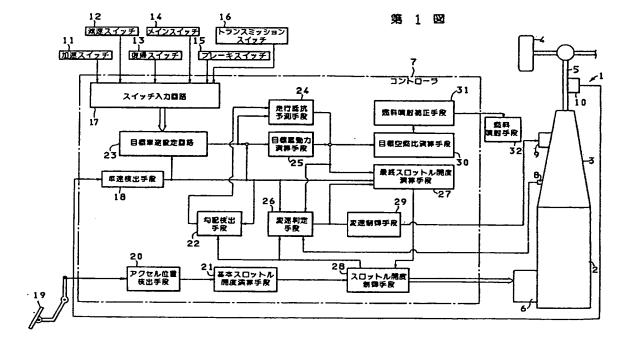
12……諫速スイッチ、13……復帰スイッチ、

14……メインスイッチ、

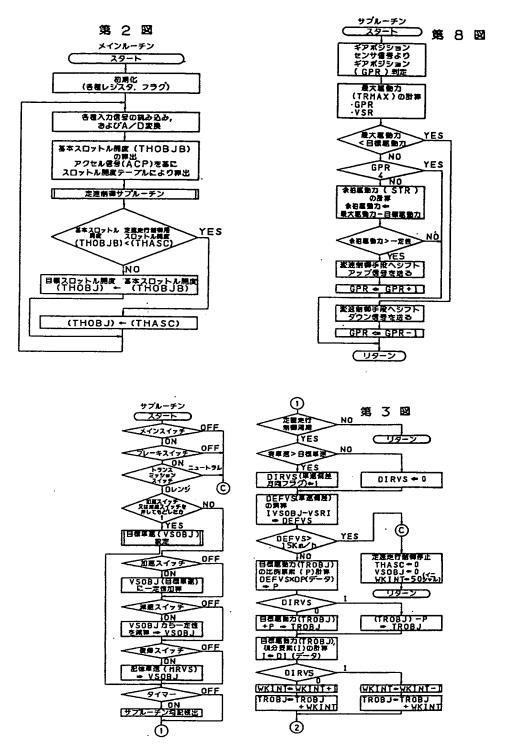
15……ブレーキスイッチ、

16……トランスミッションスイッチ、

19……アクセルペダル、32……燃料噴射手段。



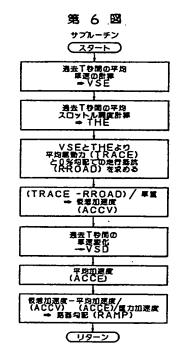
# 特開昭62-231824(8)



# 特開昭62-231824 (9)









# 第 9 図 サブルーチン スタート AFOBJ (目標空燃比) の計算 TROBJ (目標駆動力) VSR (実軍変) 上てMAP補間。 パワー エンリッチ かり YES 燃料噴射手段にパワー エンリッチ禁止信号を送る

リターン

